(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2000-301959 (P2000-301959A)

(43)公開日 平成12年10月31日(2000.10.31)

(51) Int.Cl.7 前		識別記号	F I		テーマコード(参考)
B60K	17/04		B60K	17/04	G 3D039
	6/00		B60L	11/14	5H115
	8/00		B60K	9/00	Z
B 6 0 L	11/14				

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全8頁)

		会互明 不	木明水 明水外の数5 した (主 6 貝)			
(21)出顧番号	特額平11-113184	(71)出願人	000005108			
			株式会社日立製作所			
(22)出顧日	平成11年4月21日(1999.4.21)		東京都千代田区神田駿河台四丁目 6番地			
		(72)発明者	坂本 博史			
			茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株			
			式会社日立製作所日立研究所内			
		(72)発明者	箕輪 利通			
			茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株			
			式会社日立製作所日立研究所内			
		(74)代理人	100075096			
			弁理士 作田 康夫			
			具放音に位え			

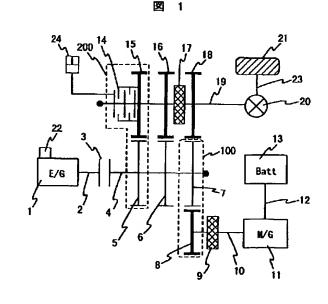
最終質に続く

(54) 【発明の名称】 自動車の動力伝達装置

(57)【要約】

【課題】エンジンと回転電機を有する自動車において、 変速ショックを低減するために回転電機のような電気駆動力を用いるのではなく、機械的に変速ショックを低減 する機構を設け、エネルギー消費を抑える。

【解決手段】自動車の動力伝達装置において、エンジン 1と、変速装置と、変速装置を介して動力が伝達される 回転電機11と、前記変速装置の入力軸と出力軸の間に 設けられ、該入力軸と該出力軸の伝達トルクを調節する クラッチ14と、を有する。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】エンジンと、

前記エンジンと車両駆動軸の間に設けられた変速装置 と、

前記変速装置を介して前記エンジンの出力軸および前記 車両駆動軸に接続された回転電機と、

前記変速装置の入力軸と出力軸の間に設けられ、該入力 軸と該出力軸の伝達トルクを調節するクラッチと、を有 する自動車の動力伝達装置。

いて、

前記クラッチは、前記変速装置において最小変速比を有 する歯車に設けられた自動車の動力伝達装置。

【請求項3】エンジンと、

前記エンジンと車両駆動軸の間に設けられた変速装置 ٤.

前記変速装置を介して前記エンジンの出力軸および前記 車両駆動軸に接続された回転電機と、を有し、

前記回転電機の出力軸の回転は、減速されて前記変速装 置のエンジン側入力軸に伝達される自動車の動力伝達装 20 る。 置。

【請求項4】エンジンと、

前記エンジンと車両駆動軸の間に設けられた変速装置

前記変速装置を介して前記エンジンの出力軸および前記 車両駆動軸に接続された回転電機と、を有し、

前記エンジンの出力軸と前記回転電機の出力軸は別の軸 となるように設けられ、

前記エンジンの出力軸と前記回転電機の出力軸の動力を 伝達するため該2軸にそれぞれ設けられた歯車が直接的 30 に噛み合うように構成された自動車の動力伝達装置。

【請求項5】請求項1ないし請求項4のいずれかの記載 において、

前記回転電機の出力軸と前記変速装置の回転電機側入力 軸とを切り離すクラッチをさらに有する自動車の動力伝 達装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、エンジン、回転電 機(以下、主に駆動用として用いられるものを電動機、 主に発電及びエンジン始動用に用いられるものを発電 機、駆動と発電の使用頻度が同程度のものをモータジェ ネレータとする)及び変速機構を有するパワートレイン 系の構造に関し、特にパワートレイン系の伝達効率向上 を図る動力伝達装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】地球環境問題の観点から自動車の大幅燃 費低減が期待できるハイブリッド自動車制御システムの 確立が重要となってきている。

【0003】特開平10-217779号公報には、1つの回転 50 【0013】上記第1の問題に対しては、変速ショック

電機、歯車変速機構及びクラッチ機構から成るハイブリ ッドの一体化動力伝達装置が記載されている。

【0004】この公報に記載の装置は、パワートレイン 系の小型,軽量化が可能となるように、回転電機とクラ ッチ機構を有する変速機構が動力伝達装置ハウジング内 に一体化されている。

【0005】また、前記変速機構の入力軸と前記回転電 機とを常時連結することにより、エンジンで前記回転電 機のみを駆動し、前記回転電機で発電を行い、その電力 【請求項2】請求項1記載の自動車の動力伝達装置にお 10 の一部を使用して他の回転電機を駆動して走行する、い わゆるシリーズハイブリッドと称される駆動形態を採る ことができる。

> 【0006】また、運転者が要求する加減速感を満足さ せ、かつエンジン及び回転電機を高効率域で運転するよ うに、エンジンおよび回転電機を総合的に制御してい る。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】上記特開平10-217779 号公報に記載のシステムは、以下のような問題点があ

【0008】第1に、例えば1速から2速、2速から3 速のような変速比切り替え中のトルクショックを低減す るためには、変速機構よりも駆動輪側に回転電機を設け る必要がある。一方、シリーズハイブリッド形態でエン ジン駆動力により発電を行うためには、変速機構よりも エンジン側に回転電機を設ける必要がある。従って、変 速ショックを防止し変速性能を向上するためには、少な くとも2つ以上の回転電機が必要となり、駆動システム が大型化するという問題がある。

【0009】第2に、エンジン出力軸から回転電機出力 軸へのトルク伝達機構が複雑なため、トルク伝達効率が 低い。

【0010】第3に、エンジンと回転電機が一体となっ て駆動されるようなシステムであることから、回転電機 回転部のイナーシャトルクがエンジン側に負荷となって 作用する。従って、エンジン駆動走行中において、運転 者の加速指令を忠実に実現しようとする場合、該加速指 令に対応するトルク量に加え、前記イナーシャトルクを 相殺するトルク量をエンジン側で発生する必要がある。 従って、運転性を向上するためには、燃費が悪化すると いう問題がある。

【0011】上記問題に鑑み本発明は、回転電機とクラ ッチ機構を有する変速機構からなる動力伝達装置におい て、伝達効率の向上や、車両の燃費低減、そして駆動シ ステムの小型化を図ることを目的とする。

[0012]

【課題を解決するための手段】上記目的は、以下に示す 発明により、変速装置の機構を改善することで達成され る。

を低減するために回転電機のような電気駆動力を用いる のではなく、機械的に変速ショックを低減する機構を設 けることが有効である。すなわち本発明は、エンジン と、前記エンジンと車両駆動軸の間に設けられた変速装 置と、前記変速装置を介して前記エンジンの出力軸およ び前記車両駆動軸に接続された回転電機と、前記変速装 置の入力軸と出力軸の間に設けられ、該入力軸と該出力 軸の伝達トルクを調節するクラッチと、を有する自動車 の動力伝達装置である。このクラッチにより、変速装置 より駆動輪側に回転電機を付加することなく、変速動作 10 中に発生する変速ショックを緩和することができる。

【0014】好ましくは、前記クラッチは、前記変速装 置において最小変速比を有する歯車に設けられた自動車 の動力伝達装置である。最小変速比、すなわちハイ側の 歯車にクラッチを設けることにより、変速前後のどのよ うな回転数変化にも対応できる。

【0015】また、上記第2の問題に対しては、次のよ うな技術が考えられる。すなわちハイブリッド車におい ては、エンジンの燃費を向上するため、車両停止時にエ ンジンを停止させ、発進時毎にエンジンを始動させるた 20 めに回転電機を用いる場合がある。その場合、電気的効 率の観点からは、回転電機の回転をそのままエンジン軸 に伝達するのではなく、変速装置によって回転電機を減 速させてエンジン軸に伝達することが有効である。すな わち本発明は、エンジンと、前記エンジンと車両駆動軸 の間に設けられた変速装置と、前記変速装置を介して前 記エンジンの出力軸および前記車両駆動軸に接続された 回転電機と、を有し、前記回転電機の出力軸の回転は、 減速されて前記変速装置のエンジン側入力軸に伝達され る自動車の動力伝達装置である。

【0016】また、エンジンの動力で回転電機を駆動し て発電する場合に、エンジンの動力を回転電機に伝達す る伝達機構の数、例えば歯車の数を少なく抑えることが 有効である。すなわち本発明は、エンジンと、前記エン ジンと車両駆動軸の間に設けられた変速装置と、前記変 速装置を介して前記エンジンの出力軸および前記車両駆 動軸に接続された回転電機と、を有し、前記エンジンの 出力軸と前記回転電機の出力軸は別軸になるように設け られ、前記エンジンの出力軸と前記回転電機の出力軸の 動力を伝達するため該2軸にそれぞれ設けられた歯車が 直接的に噛み合うように構成された自動車の動力伝達装 置である。エンジン出力軸と回転電機の出力軸に設けら れた歯車を、間に他の歯車を介さず直接的に噛み合わせ ることにより、動力伝達効率の低下を抑えることができ ъ.

【0017】さらに好ましくは、前記回転電機の出力軸 と前記変速装置の回転電機側入力軸とを切り離すクラッ チをさらに有する自動車の動力伝達装置である。このク ラッチにより、必要に応じてエンジンと回転電機を切り 離し、回転電機のイナーシャトルクがエンジン側に負荷 50 として作用することを防止でき、上記第3の問題が解決 される。

[0018]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施例を図面に基 づき詳細に説明する。

【0019】図1は本発明の第1実施形態に係る自動車 システムの全体構成図である。1はエンジンである。1 1はモータジェネレータであり、バッテリ13から電気 エネルギーを与えることにより運動エネルギーを放出す る。また、モータジェネレータ11は運動エネルギーを 与えると電気エネルギーに変換してバッテリ13に貯蔵 する。21はタイヤであり、23は車軸である。

【0020】5は高速用ドライブギアと称する噛合い歯 車であり、同じく15は高速用ドリブンギアと称する哺 合い歯車であり、高速用ドライブギア5と噛合してい る。高速用ドライブギア5は変速機入力軸4に固定され

【0021】同様に、6は低速用ドライブギアと称する **噛合い歯車であり、同じく16は低速用ドリブンギアと** 称する噛合い歯車であり、低速用ドライブギア6と噛合 している。低速用ドライブギア6は変速機入力軸4に固 定されている。

【0022】また、7は中速用ドライブギアと称する噛 合い歯車であり、変速機入力軸4に固定されている。1 8は中速用ドリブンギアと称する噛合い歯車であり、8 はモータジェネレータ用ドリブンギアと称する噛合い歯 車である。中速用ドリブンギア18, モータジェネレー タ用ドリブンギア8はそれぞれ、中速用ドライブギア7 と噛合している。このとき、上記中速用ドライブギア7 30 とモータジェネレータ用ドリブンギア8は、変速機入力 軸4からモータジェネレータ出力軸10にトルクを増速 して伝達するようなギア比に設定する。

【0023】9はモータジェネレータ用ドッグクラッチ であり、モータジェネレータ出力軸10をモータジェネ レータ用ドリブンギア8に締結あるいは解放する機能を 有する。17は変速用ドッグクラッチであり、変速機出 カ軸19を低速用ドリブンギア16もしくは中速用ドリ ブンギア18に締結あるいは解放する機能を有する。一 般に、これらドッグクラッチは締結時の滑り損失がな く、伝達効率が高いことで知られている。また、前記ト ルク伝達機構とは100の点線部分で示されるように、 中速用ドライブギア7, モータジェネレータ用ドリブン ギア8である。さらに、前記クラッチ機構とはモータジ ェネレータ用ドッグクラッチ9である。

【0024】3は発進クラッチであり、変速機入力軸4 に取り付けられたクラッチディスクをフライホイールと プレッシャープレートとの間に挟みつけてトルクを伝達 する形式のいわゆる乾式クラッチを用いることができ、 その締結、解放の操作を行う機構は、クラッチペダル

(図示せず)の操作力を油圧アクチュエータなどによっ

10

て伝達する形式のものを想定している。なお、本発明第 2項におけるクラッチ機構としては上記の発進クラッチ 3以外に、湿式多板クラッチ、電磁クラッチなど従来知 られているものを任意に選択できる。

【0025】14は高速用多板クラッチであり、油圧ア クチュエータ24により高速用ドリブンギア15に締結 あるいは解放する機能を有する。ここで油圧アクチュエ ータ24により高速用多板クラッチ14を徐々に押し付 けていくと、変速機入力軸4のトルクが変速機出力軸1 9に徐々に伝達されることになる。この高速用多板クラ ッチ14を押し付ける力を油圧アクチュエータ24で制 御することにより変速機出力軸19の回転数を負荷(道 路の状態,車体重量など)に応じて制御できる。このと き、エンジン1のトルク伝達経路はエンジン出力軸2→ 発進クラッチ3→変速機入力軸4→高速用ドライブギア 5→高速用多板クラッチ14→高速用ドリブンギア15 →変速機出力軸19となる。また、前記動力伝達機構と は200の点線部分で示されるように、中速用ドライブ ギア7、高速用ドリブンギア15、高速用多板クラッチ 14である。さらに、前記制御機構とは油圧アクチュエ 20 ータ24である。

【0026】次に各運転モードでのエンジン1,モータ ジェネレータ11の制御を行うための基本的な処理方法 について図2を用いて説明する。ここで、変速用ドッグ クラッチ17が低車速用ドリブンギア16に締結した状 態を1st,中車速用ドリブンギアに締結した状態を2 ndとし、解放状態の時をN(ニュートラル)とする。 【0027】まず、停止モードにおける制御方法につい て説明する。アイドル発電時(No.1)には発進クラッ ドッグクラッチ17をN(ニュートラル), モータジェ ネレータ用ドッグクラッチ9をオンにする。これにより エンジン1からのトルクが中速用ドライブギア7,モー タジェネレータ用ドリブンギア8を介してモータジェネ レータ11に伝達され、車両が停止した状態でエンジン 1をアイドリングしながらの発電が可能となる。また、 この状態から滑らかな発進を実現するには、高速用多板 クラッチ14を滑らせ、エンジン1のトルクを徐々に伝 達しながらモータジェネレータ11で発進する必要があ る。このとき、高速用多板クラッチ14と電子制御スロ ットル22を協調制御して変速機入力軸4,変速機出力 軸19の回転同期を行いつつ、変速用ドッグクラッチ1 7を1stに締結する。次に、アイドルストップ時(N o.2)の制御方法について説明する。アイドル発電時 (No.1)の状態から発進クラッチをオフにし、エンジ ン1への燃料供給をカットすればアイドルストップが可 能となる。このとき変速用ドッグクラッチ17はアイド ルストップからの滑らかな発進を実現するため1stに 設定しておく必要がある。発進時には発進クラッチ3を 滑らせエンジン1のトルクで発進する方法と、モータジ 50 ン1による走行について説明する。発進クラッチ3をオ

ェネレータ11のトルクで発進する方法、さらにエンジ ン1のトルクで発進しながらモータジェネレータ11の

トルクをアシストして発進することも可能である。 【0028】次に、モータジェネレータ11による走行 について説明する。リバース時 (No.3) には発進クラ ッチ3をオフ、モータジェネレータ用ドッグクラッチ9 をオンにし、低速用ドリブンギア16,中速用ドリブン ギア18、高速用ドリブンギア15のいずれかのギアを 選択してモータジェネレータ11を負(車両の前進方向 を正、後進方向を負とする)回転させて走行する。一般 にリバース時には大きな駆動トルクが必要となることが 知られており、変速用ドッグクラッチ17を1stに設 定し、高速用多板クラッチ14をオフと想定している。 低車速時(No.4)には発進クラッチ3をオフにし、変 速用ドッグクラッチ17を1st, モータジェネレータ 用ドッグクラッチ9をオン、高速用多板クラッチ14を オフに設定し、モータジェネレータ11を正回転させて 走行する。同様に、中車速時(No.5)には発進クラッチ 3をオフにし、変速用ドッグクラッチ17を2nd, モ ータジェネレータ用ドッグクラッチ9をオン,高速用多 板クラッチ14をオフに設定する。また、高車速 (No. 6)時には発進クラッチ3をオフにし、変速用ドッグク ラッチ17をN (ニュートラル), モータジェネレータ 用ドッグクラッチ9をオン、高速用多板クラッチ14を オンに設定する。また、上記No.3~6の運転モードに おいては、モータジェネレータ11が変速機出力軸19 に直結されているため、減速時のエネルギー回生が可能 となる。

【0029】次に、低車速時(1速運転状態)のエンジ チ3をオンし、高速用多板クラッチ14をオフ、変速用 30 ン1による走行について説明する。発進クラッチ3をオ ンし、高速用多板クラッチ14をオフ、変速用ドッグク ラッチ17を1stに設定し、モータジェネレータ用ド ッグクラッチ9をオフにする(No.7)。このときエン ジン1による低車速での走行が可能となる。また、発進 クラッチ3をオン、高速用多板クラッチ14をオフ、変 速用ドッグクラッチを1stに設定し、モータジェネレ ータ用ドッグクラッチ9をオンにする(No. 8)。このと き、バッテリ13の残存容量が少なく、エンジン1でモ ータジェネレータ11を駆動して発電を行う必要が生じ 40 た場合には、エンジン1による走行とモータジェネレー タ11による発電を行うことができる。また、バッテリ 13が十分に充電されており残存容量に余裕がある場合 には、モータジェネレータ11によるトルクアシストが 可能となり、エンジン1とモータジェネレータ11によ る走行が可能となる。また、上記運転モードNo. 8にお いてはモータジェネレータ11が変速機出力軸19に直 結されているため、減速時のエネルギー回生が可能とな

【0030】次に、中車速時(2速運転状態)のエンジ

に設計する。これによりエンジン1を始動する際に必要 なモータジェネレータ11のトルクを小さくすることが できると同時に、モータジェネレータ11のトルクを減 速して変速機入力軸4に伝達するため、モータジェネレ ータ11で走行及びトルクアシストする際に必要なモー タジェネレータ11のトルクも小さくでき、モータジェ

【0034】さらに、当該公知例の実施例ではエンジン からモータジェネレータまでの伝達経路において、歯車 列が2対あるが、本発明の実施例では歯車列が1対と少 なくなっているので、エンジン1による発電を行う際の 伝達効率が向上し、さらなる燃費低減が可能である。

ネレータ11の小型,軽量化が可能となる。

【0035】図3はエンジンの駆動力で走行している状 態で車両を加速しようとした場合の説明図であり、図の 点線矢印はトルクの伝達経路を示す。一例として、発進 クラッチ3を締結し、変速用ドッグクラッチ17を低速 用ドリブンギア16と締結させた場合を想定する。この とき、エンジン1のトルクは低速用ドライブギア6,低 速用ドリブンギア16を介して変速機出力軸19に伝達 される。ここで、車両を加速しようとした場合には、モ ータジェネレータ11が変速機入力軸4と切り離されて おり、モータジェネレータ11のイナーシャトルク分が 低減できるため、エンジン1のトルクを増加する必要が なくなり加速時の燃費低減が図れる。

【0036】図4及び図5は図3の1速運転状態より2 速運転状態に変速する場合の説明図である。車速が変速 状態になると図4に示すように変速用ドッグクラッチ1 7を解放状態にし低速用ドリブンギアと変速機出力軸1 9の連結を開放する。それと同時に油圧アクチュエータ 24を制御して、高速用多板クラッチ14を押し付ける ことにより、エンジン1のトルクが高速用ドリブンギア 15を介して変速機出力軸19に伝達される。この高速 用多板クラッチ14の押し付け力によりエンジン1のト ルクは車軸23に伝達され車両の駆動トルクとなると共 にエンジン1の回転数は、高速用ドリブンギアが使用さ れているため変速比が小さくなっており、このためエン ジン1の負荷が大きくなって低下し、変速機出力軸19 と変速機入力軸4の変速比が1速の変速比より2速の変 速比(小さくなる方向)に近づいてくる。このとき、エ ンジン1のトルクの伝達経路はエンジン出力軸2→発進 クラッチ3→変速機入力軸4→高速用ドライブギア5→ 高速用多板クラッチ14→高速用ドリブンギア15→変 速機出力軸19となる。ここで変速機入力軸4と変速機 出力軸19の変速比が2速の変速比になると図5に示す ように変速用ドッグクラッチ17を中速用ドリブンギア 18に締結させ、中速用ドリブンギア18と変速機出力 軸19を連結する。連結が完了すると油圧アクチュエー タ24を制御して高速用多板クラッチ14の押し付け力 を開放し、1速から2速への変速が完了する。このと

ンし、高速用多板クラッチ14をオフ,変速用ドッグク ラッチ17を2ndに設定し、モータジェネレータ用ド ッグクラッチ9をオフにする(No.9)。このときエンジ ン1による中車速での走行が可能となる。また、発進ク ラッチ3をオン、高速用多板クラッチ14をオフ、変速 用ドッグクラッチを2ndに設定し、モータジェネレー タ用ドッグクラッチ9をオンにする(No.10)。 低車速 時と同様、バッテリ13の残存容量が少なく、エンジン 1でモータジェネレータ11を駆動して発電を行う必要 が生じた場合には、エンジン1による走行とモータジェ 10 ネレータ11による発電を行うことができる。また、バ ッテリ13が十分に充電されており残存容量に余裕があ る場合には、モータジェネレータ11によるトルクアシ ストが可能となり、エンジン1とモータジェネレータ1 1による走行が可能となる。また、上記運転モードNo. 10においてはモータジェネレータ11が変速機出力軸 19に直結されているため、減速時のエネルギー回生が 可能となる。

【0031】次に、高車速時(3速運転状態)のエンジ ン1による走行について説明する。発進クラッチ3をオ 20 ンし、高速用多板クラッチ14をオン、変速用ドッグク ラッチ17をN (ニュートラル) に設定し、モータジェ ネレータ用ドッグクラッチ9をオフにする(No.1) 1)。このときエンジン1による高車速での走行が可能 となる。また、発進クラッチ3をオン、高速用多板クラ ッチ14をオン,変速用ドッグクラッチをN(ニュート ラル) に設定し、モータジェネレータ用ドッグクラッチ 9をオンにする (No. 12)。 低, 中車速時と同様、バ ッテリ13の残存容量が少なく、エンジン1でモータジ ェネレータ11を駆動して発電を行う必要が生じた場合 30 には、エンジン1による走行とモータジェネレータ11 による発電を行うことができる。また、バッテリ13が 十分に充電されており残存容量に余裕がある場合には、 モータジェネレータ11によるトルクアシストが可能と なり、エンジン1とモータジェネレータ11による走行 が可能となる。 また、上記運転モードNo. 10において はモータジェネレータ11が変速機出力軸19に直結さ れているため、減速時のエネルギー回生が可能となる。 【0032】さらに、本発明の構成においては走行中の すべての運転モードで減速時のエネルギー回生が可能で 40 ある。例えば、上記運転モードNo. 8, 10, 12にお いて、変速機入力軸4とモータジェネレータ出力軸10 を同期させ、減速時にモータジェネレータ用ドッグクラ ッチ9をオンにすれば減速時のエネルギーが回生でき

【0033】また、モータジェネレータ用ドッグクラッ チ9はエンジン1を始動するためのスタータとしても機 能するため、中速用ドライブギア7とモータジェネレー タ用ドリブンギア8のギア比は、変速機入力軸4からモ ータジェネレータ11へトルクを増速して伝達するよう 50 き、エンジン1のトルクの伝達経路はエンジン出力軸2

ъ.

→発進クラッチ3→変速機入力軸4→中速用ドライブギ ア6→中速用ドリブンギア15→変速機出力軸19とな る。以上のように変速時1速を解放してニュートラル状 態となるが、このとき高速用多板クラッチ14と高速用 ドライブギア5, 高速用ドリブンギア15によりエンジ ン1のトルクが車軸23に伝達されるため、運転者はア クセルペダルを戻す必要 (エンジン1のトルク, 回転数 の調整)がない。このようにすることにより車両を加速 しながら歯車変速機の変速が可能となる。一方、運転中 に運転者がアクセルペダルを戻したり、電子制御スロッ トル22を制御してスロットルを絞った場合には、高速 用多板クラッチ14による変速機入力軸4と変速機出力 軸19の回転同期が早くなり(エンジン1の回転数が早 く低下するため)、変速時間を短縮できる。3速に変速 する場合は、油圧アクチュエータ24を制御して高速用 多板クラッチ14の押し付け力を最大値にし、変速用ド ッグクラッチ17を解放状態 (ニュートラル) にするこ とにより達成できる。なお、変速比を大きくする場合 (シフトダウン)は図4の状態で目的とする変速比とな るように油圧アクチュエータ24を制御して高速用多板 20 クラッチ14の押し付け力を調整すればよい。また、上 記変速中の制御方法は実施例に示したようなエンジン1 による走行モードのときだけでなく、モータジェネレー タ11による走行モード、エンジン1による走行とモー タジェネレータ11による発電を行うモード, エンジン 1とモータジェネレータ11による走行モードにおいて も実現可能である。

【0037】図6は本発明の第2実施形態を示す自動車 システムの全体構成図である。このシステムは、図1に 示す構成のうち、モータジェネレータ用ドッグクラッチ 30 9 bを変速機入力軸4 側に配置し、それに伴って中速用 ドライブギア7bを変速機入力軸4に対し回転自在に配 置したものである。また、モータジェネレータ用ドリブ ンギア8 bはモータジェネレータ出力軸 10 に固定され ている。他の構成は、図1に示す構成と同様であり、図 6に図1と同一の符号を付してその説明を省略する。ま た、この構成を用いた時は、図2に示す運転モードN o. 9のエンジン1による走行の際に、モータジェネレ ータ11が連れ回ってしまうという不便さがあるが、他 の運転モードのエンジン1による走行の際には、モータ ジェネレータ11を切り離すことができ、車両を加速し ようとした場合には、モータジェネレータ11のイナー シャトルク分が低減できるため、エンジン1のトルクを 増加する必要がなくなり加速時の燃費低減が図れる。

【0038】図7は本発明の第3実施形態を示す自動車 システムの全体構成図である。このシステムは、図1に 示す構成のうち、変速用ドッグクラッチ17の代わりに 低速用多板クラッチ27、中速用多板クラッチ17cを それぞれ低速用ドリブンギア16,中速用ドリブンギア 18に対して配置し、モータジェネレータ用ドッグクラ 50 電機側入力軸とを切り離すクラッチをさらに有すること

ッチ9の代わりにモータジェネレータ用多板クラッチ9 cを配置したものである。この構成においても、図1に 示す変速用ドッグクラッチ17及びモータジェネレータ 用ドッグクラッチ9の締結、解放と同じ効果が実現でき る。例えば、低速用油圧アクチュエータ25を制御し て、低速用多板クラッチ27の押し付け力を最大にすれ ば低速用ドリブンギア16と変速機出力軸19が連結さ れ、図1において変速用ドッグクラッチ17を1stに 設定した状態と同じになる。同様に、中速用油圧アクチ ュエータ26を制御して、中速用多板クラッチ17cの 押し付け力を最大にすれば中速用ドリブンギア17と変 速機出力軸19が連結され、図1において変速用ドッグ クラッチ17を2ndに設定した状態と同じになる。ま た、低速用油圧アクチュエータ25と中速用油圧アクチ ュエータ26を制御して、低速用多板クラッチ27と中 速用多板クラッチ17cの押し付け力を開放すれば、図 1において変速用ドッグクラッチ17をN (ニュートラ ル) に設定した状態と同じになる。同様に、モータジェ ネレータ用油圧アクチュエータ28を制御して、モータ ジェネレータ用多板クラッチ9cの押し付け力を調整す れば、図1のモータジェネレータ用ドッグクラッチ9を オン、オフした状態が実現できる。他の構成は図1に示 す構成と同様であり、図7に図1と同一の符号を付して その説明を省略する。

【0039】なお、本発明は、上述した各実施形態のシ ステム構成に限定されるものではなく、例えばエンジン はガソリンエンジンあるいはディーゼルエンジンのいず れであってもよい。また、前記トルク伝達機構は上述の 歯車列以外にCVT,チェーン,ベルトなどのトルクを 伝達できる機構であればよく、上記トルク伝達機構と回 転電機との締結、解放を実行するクラッチ機構は、トル クの伝達と遮断を選択的に行うことのできる装置、例え ば湿式多板クラッチ、電磁クラッチなどでもよい。そし てこの発明における歯車変速機構は前進4段以上の変速 段を設定できるように構成されていてもよく、さらに後 進段を設定する歯車変速機構を設けてもよい。

[0040]

【発明の効果】変速装置の入力軸と出力軸の伝達トルク を調節するクラッチを設けることにより、変速装置より 駆動輪側に回転電機を付加することなく、変速動作中に 発生する変速ショックを緩和することができる。

【0041】また、回転電機の出力軸の回転が減速され てエンジン側入力軸に減速伝達されるように構成するこ とにより、エンジン再始動時の電気的効率が向上する。 【0042】また、エンジン出力軸と回転電機の出力軸 に設けられた歯車を、間に他の歯車を介さず直接的に噛 み合わせることにより、エンジン発電時の効率低下を抑 えることができる。

【0043】また、回転電機の出力軸と変速装置の回転

M

1 1

により、必要に応じてエンジンと回転電機を切り離し、 回転電機のイナーシャトルクがエンジン側に負荷として 作用することを防止できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1実施形態に係る自動車システムの 構成図である。

【図2】各運転モードの説明図である。

【図3】 エンジン駆動力で走行した場合のトルクの伝達 経路図である。

【図4】変速中のトルクの伝達経路図である。

【図5】変速終了後のトルクの伝達経路図である。

【図6】本発明の第2実施形態に係る自動車システムの

構成図である。

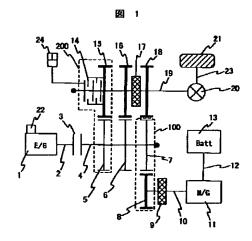
【図7】本発明の第3実施形態に係る自動車システムの 構成図である。

12

【符号の説明】

1…エンジン、2…エンジン出力軸、4…変速機入力 軸、5…高速用ドライブギア、7…中速用ドライブギ ア、8…モータジェネレータ用ドリブンギア、9…モー タジェネレータ用ドッグクラッチ、10…モータジェネ レータ出力軸、11…モータジェネレータ、13…バッ 10 テリ、14…高速用多板クラッチ、15…高速用ドリブ ンギア、19…変速機出力軸、24…油圧アクチュエー タ。

【図1】

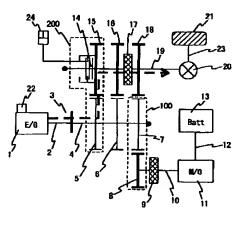


【図2】

Жo.	ŧ−F	運転状態	発進分が	高速用多板 クラッチ		MG用 ド ッダクラッチ	儘考
1	停止	7小 小発電	CON	OFF	H	OH	エンジン始動
2		741' MAL ₇ 7'	OFF	OFF	İst	OH	
3	M/G走行	リバース	OFF	OFF	1st	OH	負回転
4		低車速(1速)	OFF	0FF	1st	ON	回生プレキ
5		中車建(2速)	OFF	OFF	2nd	ON	
6		高車速(3速)	OFF	ON	N	ON	,
7	エジジン走行	低車速(1速)	ONA	OFF	1st	0FF	
8			00)	OFF	1st	CN	アル、発電
9		中車速(2速)	CON	OFF	2md	OFF	
10				CFF	2nd	ON	アンスト、発電
11		高車速(3速)	ORI	CM	N	OFF	
12			ON	OM	N	CN	7シスト、発電

【図4】

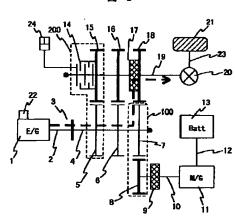
(3) (3) (3) (3) (3) (3) (4) (5) (6) (7) (8) (7) (8) (7) (8) (9) (10)



-- -- → トルク伝達経路

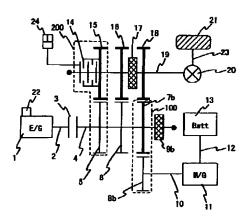
【図5】

2 5



【図6】

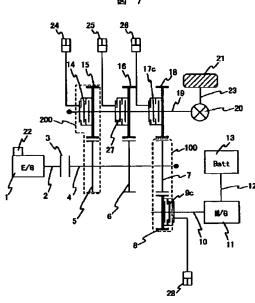
数 6



一 一 🤿 トルク伝達経路

【図7】

图 7



フロントページの続き

(72)発明者 萱野 光男

茨城県日立市大みか町七丁目1番1号 株 式会社日立製作所日立研究所内 Fターム(参考) 3D039 AA01 AA02 AA04 AA07 AB01

AB27 AC03 AC04 AC07 AC37

AC54 AC70 AC77 AD06 AD23

AD53

5H115 PA12 PG04 PI16 P017 PU01

PU22 PU23 PU25 QE10 QI04

RB08 SE04 SE05 SE08

CLIPPEDIMAGE= JP02000301959A

PAT-NO: JP02000301959A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2000301959 A TITLE: POWER TRANSMISSION OF AUTOMOBILE

PUBN-DATE: October 31, 2000

INVENTOR-INFORMATION:

NAME COUNTRY
SAKAMOTO, HIROSHI N/A

SAKAMOTO, HIROSHI N/A

MINOWA, TOSHIMICHI
KAYANO, MITSUO
N/A

N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME COUNTRY HITACHI LTD N/A

ITACIT BID

APPL-NO: JP11113184

APPL-DATE: April 21, 1999

INT-CL (IPC): B60K017/04; B60K006/00; B60K008/00;

B60L011/14

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve transmission efficiency,

reduce fuel

consumption and reduce the size of a driving system by putting a

dynamo-electric machine in the connecting state between an output shaft of an

engine and a driving shaft of a vehicle through a transmission, and interposing

a clutch for controlling transmission torque between an input shaft of the

transmission and the output shaft.

SOLUTION: At the time of power generation for idling of a hybrid automobile, a

start clutch 3 is turned on, a high speed multiple disc clutch 14 is turned

off, a speed change dog clutch 17 is put in the neutral position, and a motor

generator dog clutch 9 is turned on. The torque from an engine 1 is transmitted through a medium speed drive gear 7 and a motor generator driven gear 8 to a motor generator 11. At the time of start, the high speed mutiple disc clutch 14 is turned on, and while the torque of the engine 1 is transmitted, the motor generator 11 is rotated. Further, while the rotation of the transmission input shaft 4 and the rotation of the transmission output shaft 19 are synchronized, the speed change dog clutch 17 is connected to the first speed.

COPYRIGHT: (C) 2000, JPO